This Page Is Inserted by IFW Operations and is not a part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images may include (but are not limited to):

- BLACK BORDERS
- TEXT CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT
- ILLEGIBLE TEXT
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- COLORED PHOTOS.
- BLACK OR VERY BLACK AND WHITE DARK PHOTOS
- GRAY SCALE DOCUMENTS

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning documents will not correct images, please do not report the images to the Image Problem Mailbox.

		A STATE OF THE STA				
	***			· 4 ÷ •	,	Marine Company
	3,					
		in the same of the				
		1 *** **				
				•		
2			· · · · · · ·	•		
			accepta (new page 2 to)			
A- 1 # *	Ø mile W	an parkantenanten o da ratta. Laterdantenan illia	ekanigas () val. (1980) a 1880) ()			
		مهانس میدو به چ	2			
			•		•	
			· .			
		7		i		
		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	,		*	
	`			*	•. • • •	·
					*	570
		00		÷		
		y de			. •	
		•				
			* *			
			**			
			*			

			*			
						*
						*
						*

AERIAL POWER CABLE

[Translated from Japanese]

[Translation No. LP991082]

JAPANESE PATENT OFFICE (JP)

PATENT JOURNAL (A)

KOKAI PATENT APPLICATION NO. HEI 3-129606

Int. Cl.⁵:

H 01 B

5/08

Identification code:

Sequence Nos. for Office Use:

2116-5G

Application No.:

Hei 1-228797

Application Date:

September 4, 1989

Priority Claim No.:

Hei 1-19229

Priority Claim Date:

July 27, 1989

Publication Date:

June 3, 1991

No. of Inventions:

4 (Total of 7 pages)

Examination Request:

Not requested

AERIAL POWER CABLE

[Kakuh sohden'sen]

Applicant:

Hitachi Cable Corp. 2-1-2 Marunouchi Chiyoda-ku, Tokyo Inventors:

Kiyoshi Shimojima c/o Hitachi Cable Corp. Metal Research Lab. 3550 banchi, Amachi-cho Kida, Tsuchiura-shi Ibaragi-ken

Okihiro Ohshima c/o Hitachi Cable Corp. Toyoura Plant 1500 banchi, Kawajiri-cho Hitachi-shi, Ibaragi-ken

Shuhji Hida c/o Hitachi Cable Corp. Toyoura Plant 1500 banchi, Kawajiri-cho Hitachi-shi, Ibaragi-ken

Agent:

Fujio Satoh Patent attorney

[There are no amendments to this patent.]

Specification

-1. Title of the invention

Aerial power cable

2. Claims of the invention

(1) An aerial power cable made of FRP (Fiber-Reinforced Plastic) wire produced by binding an organic or inorganic fiber having a high tensile strength such as aramide fiber,

silicone carbide fiber, or carbon fiber as a tension fiber, and providing a synthetic resin with high strength as the binder in a linear-shape; the aerial power cable is characterized by the fact that the single cable or multiple cable is covered with a metallic casing consisting of a metallic tape wrapped around or attached longitudinally.

- (2) The aerial power cable described in Claim 1 above in which a perforated tape is used for the metal tape used for the casing.
- (3) An aerial power cable in which a carbon fiber or silicon carbide fiber is used as the tension member and bound with an epoxy resin that serves as the parent phase, and coating is further performed with a polyimide resin or wrapping is done with a polyimide film and cabling is carried out for an FRP fiber used as the wire element.
- (4) An aerial power cable in which cabling is carried out for an FRP fiber produced by binding carbon fiber or silicon carbide fiber with an epoxy resin that serves as the parent phase, and bonding is carried out in the space between the cabled wire elements with a polyimide resin or the cable is coated with a polyimide resin.

3. Detailed description of the invention

-[Field of industrial application]

The present invention pertains to an aerial power cable and the invention further pertains to an improved aerial power cable having reduced weight of the power cable itself, a significantly improved relaxation of the aerial cable, and a cable which is capable of reducing the height of the steel tower.

[Prior art]

In the past, a steel-cored aluminum cable such as the one shown in Fig. 14 has been used for aerial power cables for transmission of electrical power from the power source.

[p. 2]

In which, 1 are galvanized steel wires that serve as the tension member, and the galvanized steel wires are formed into a cable to produce a steel core and aluminum wire elements 2,2 are formed and serve as the electrical conduction member.

In recent years, the demand for power has been increasing, and attempts are being made to increase the powder capacity using the same power lines or to build steel towers as low as possible to reduced the overall cost.

As a means to increase the power transmission capacity of the power line without increasing the outer diameter of the power line or increasing the height of the steel tower,

- (1) a method wherein the strength-to-weight ratio (tensile strength/unit weight) is increased so as to keep an adequate tension with a thin power line, and the cross section area of the aluminum wire elements that form the electrical conduction members is increased instead.
- (2) a method wherein an amber wire having a coefficient of expansion of the wire 1/10 that of steel wire is used for the core instead of conventional galvanized steel wire to increase the energy capacity of the power line, and when heat is generated as a result of energy and overall thermal expansion of the power line occurs and an amber line having a low coefficient of expansion is used as the tension member, a reduction in the loosening of the aerial line can be achieved.

(3) A method wherein an FRP wire produced by binding an aramide fiber or carbon fiber having a weight approximately 1/5 that of steel with a resin having a high strength such as a polyester type resin or an epoxy type resin instead of the above-mentioned galvanized steel wire or amber wire so as to reduced the weight of the wire itself while maintaining the strength of the tension member, and to reduce the degree of loosening of the wire based on the weight itself, have been suggested.

[Problems to be solved by the invention]

Among the above suggestions, power lines wherein an amber line is used as the tension member described in (2) are being used in practice, and it is possible to reduce the coefficient of expansion of the amber wire itself, but the strength remains inadequate compared with steel wire; thus, it has not been possible to use the method suggested in (1) where the thickness of the tension member is reduced and the cross section area of the electrical conduction member is increased. Furthermore, the weight of the amber wire is approximately the same the weight of the conventional galvanized steel wire, and it is necessary to hang the aerial wire uniformly. As for the suggested solution described in (3), it has been said that the strength is greater than steel depending on the type of fiber used, and that it can be applied to the solutions suggested in (1) and (2). However, the heat resistance of the plastic used as a binder for the above-mentioned FRP wire is very low compared with the metal used in suggested methods (1) or (2) above, and ignition may occur at high temperatures. Furthermore, the bend resistance and impact resistance of FRP

wires made of resins such as the above-mentioned polyester type resin or epoxy type resin are poor. Therefore, in the case when a power line having the above-mentioned FRP wire as the tension member have yet to be produced, and it is not possible to use the hoisting drum used for conventional power lines, and it is necessary to increase the diameter of the wheel of the drawing car at the time of line construction, or to increase the radius of the metal wheel suspended from the steel tower so as to avoid sharp bending of the electrical wire.

Also, the heat resistance is inadequate when an epoxy type resin is used, and despite the high heat resistance of the above-mentioned fiber, which is 1200~2500°C, the temperature of the electrical wire in which the FRP is used as the tension member is approximately 150°C, at the most, as a result, the effect of the reduction in the coefficient of expansion of the wire compared to the above-mentioned amber wire rannot be achieved in this case. Furthermore, thermal deterioration is expected with long-term use, which poses a problem when used as the tension member for aerial power cables where long-term reliability is required.

Based on the above background, the objective of the present invention is to produce an aerial power cable having a new type of FRP wire as the tension member, wherein an FRP wire is used as the tension member and production is carried out with a production device, aerial jigs, or aerial parts used for conventional steel core and aluminum element wires.

[p. 3]

[Means to solve the problem]

The present invention is an aerial power cable wherein the single cable or multiple cables are covered with a casing consisting of a metallic tape wrapped around or attached longitudinally in an aerial power cable made of FRP (Fiber-Reinforced Plastic) wires produced by binding organic or inorganic fibers having high tensile strength such as aramide fibers, silicone carbide fibers, or carbon fibers as the tension fiber, and a synthetic resin binder with high strength as a binder in a linear shape.

In the above-mentioned aerial power cable, a perforated tape is used for the metal tape used for the casing, and carbon fibers or silicon carbide fibers are used as the tension member and are bound together with an epoxy resin used as the parent phase, and further coating with a polyimide resin is carried out or wrapping with a polyimide film is performed and cabling is carried out for the FRP fiber used as the wire element; furthermore, cabling is performed for an FRP fiber produced by binding a carbon fiber or silicon carbide fiber with an epoxy resin used as a parent phase, bonding is performed for the space between the cabled wire elements with a polyimide resin or the cable is coated with a polyimide resin.

[Work of the invention]

When a metal casing made of a metal tape is formed around the FRP wire, the above-mentioned metal tape functions as a buffer layer and brittleness of the FRP wire upon bending or under impact can be reduced significantly. At the same time, thermal

deterioration of the resin inside can be effectively prevented and an aluminum cable reinforced with FRP having long-term reliability can be produced.

Furthermore, the effect of the above-mentioned buffer layer can be adequately maintained even when a polyimide resin having a high heat resistance and high strength is used instead of the above-mentioned metal tape.

[Application Examples]

In the following, the present invention is explained in further detail with drawings.

Fig. 1 is a cross-section diagram that shows an application example of the aerial power cable of concern in the present invention.

In the figure, 4 are the FRP wires that serve as tension members, 3 are the metal tapes formed around the tension members, and 2 are the aluminum, wire elements that surround the above-mentioned tension member.

Fig. 2 shows a specific structural example of an FRP wire used as the tension member as described above, and Fig. 2(a) is the front [side] view and Fig. 2(b) is the cross-section view. In the application example, a metal tape is tightly wrapped around the wire as shown in the figure, and [thereby] metal outer casing 3 is formed around the FRP wire.

Furthermore, Fig. 3 shows a different application example, and Fig. 3(a) is an explanatory front view and Fig. 3(b) is the cross-section view. In the application example, a metal tape is attached longitudinally and the butt ends are not bonded so that opening 3a is formed.

Unlike the case of extrusion coating where the wire is coated entirely with the metal, a partial opening is provided in this case so as to prevent expansion and subsequent rupturing due to gas generated from the resin used as a binder and trapped inside the metal.

Thus, in the case of the present invention, unless the perforated tape described below is used, it is important to avoid completely sealing the FRP wire inside the metal cladding.

Fig. 4 and Fig. 5 each show different application examples, and the FRP wire consisting of the cable itself, and a metal casing made of a metal tape is formed around the cable.

In other words, Fig. 4 shows the case where a metal tape is wrapped around a cable made of FRP wire 4 so as to form a metal casing. Fig. 3(a) is an explanatory front view and Fig. 3(b) is the cross-section view. Item 5 in Fig. 4 is a plastic, and for example, an adhesive such as an epoxy adhesive is coated around the FRP wire at the time of winding the metal tape, and the metal tape is wrapped around the adhesive to form the metal casing, the adhesive is subsequently cured and forms an inclusion plastic.

Fig. 5 is an example wherein a cable is used for the FRP wire, and a metal tape is attached longitudinally and the butt ends of the tape are overlapped. Fig. 5(a) is the explanatory front view and Fig. 5(b) is the cross-section view.

[p. 4]

It is important to simply overlap the edges 3b without bonding them, in this case as well, and the overlapped area allows the gas generated from the FRP wire to escape.

Fig. 6 shows a different application example of metal tape A used as a metal casing, and Fig. 6(a) shows the top view, and Fig. 6(b) shows the cross section view at A-A of Fig. 6(a).

In the application example, openings 6, 6 are provided in the tape used as the metal casing as shown in the figure. When the above-mentioned perforated tape 3A is used, the gas generated from the FRP can be released through the openings, even when the butt ends of the thetal casing are sealed by means of fusion, etc.; thus, expansion and rupturing of the metal casing due to trapped gases can be avoided.

In this case, for the tape used for the metal casing of the present invention, an aluminum tape, aluminum alloy tape, steel tape, galvanized steel tape, etc. can be mentioned, and the selection can be made appropriately.

Furthermore, it is necessary to prevent trapping of the gases generated from the FRP wire in the present invention as described above, and when a method wherein the butt ends of the tape are overlapped is used, it is necessary for the overlapping portion to be as narrow as possible, and it is further desirable when a small gap is formed. Even when the width of the overlapping portion is reduced or a gap is formed in the present invention, deterioration in strength does not occur.

When the metal casing is formed around the FRP wire used as the tension member of the aerial power cable, the advantages of the FRP wire itself can be maintained and disadvantages are compensated for by the metal casing, and production of a aerial power cable that is light weight and has high tensile strength is made possible, and long-term reliability can be established.

Fig. 7 shows a different application example of an element wire used for the tension member of the present invention, in which polyimide layer 10 is coated around the FRP wire 4 produced by binding carbon fibers or silicon carbide fibers with an epoxy resin.

The softening point of the polyimide resin is 700°C and deterioration in strength at high temperatures is insignificant, and it is a highly stable material; furthermore, the above-mentioned resin is widely used as a coating material for heat resistant enamel wires.

Thus, when coating of the above-mentioned polyimide is performed, an excellent buffering layer can be produced, though the effect achieved is poor compared to that of the above-mentioned metal tape, the above-mentioned disadvantage of the FRP wire itself can be improved significantly, and [the FRP wire] can be effectively used as a tension member. As for the fiber used in this case, either carbon fiber or silicon carbide fiber is suitable from the standpoint of high strength and weather resistance.

Fig. 8 shows the case in which wrapping of a polyimide film is carried out instead of coating with polyimide to produce polyimide layer 10, and the same good effect can be achieved in this case as well.

Fig. 9 is a cross-section view that shows an application example of the present invention wherein wire elements having polyimide layers 10 on FRP wires are cabled to form a tension member and aluminum wire elements 2, 2 are placed around the cable.

In the application example, each FRP wire is coated with a polyimide layer as described above, but a cable is first formed with the FRP wire and bonding can be performed with a polyimide resin as shown in Fig. 10, and Fig. 10(a) is the front view of the application example, and Fig. 10(b) is the cross-section view.

Fig. 11 shows another different application example, in which tension members 4, 4 are arranged as element wires, and coating is performed for the element wire with a polyimide film as shown so as to produce polyimide layer 10, and Fig. 11(a) is an explanatory drawing and Fig. 11(b) is the cross section view, and the same excellent results can be achieved in this case as well.

[p. 5]

Fig. 12 shows the results of heat resistance test of FRP wire plotted where the structure of the FRP wire is represented by the horizontal axis. As shown in the figure, compared with an FRP wire impregnated with an epoxy resin alone, an increase in the heat resistance can be observed when a polyimide coating is applied. When an FRP wire is produced by impregnating polyimide alone, maximum heat resistance can be achieved, however, polyimide is very expensive, and when the cost factor is taken into consideration, the structures described in the above-mentioned application examples are desirable.

Fig. 13 shows an explanatory drawing of production of a specific example of a wire element member of the present invention, in which fiber yarns 4a are supplied from bobbins 20, epoxy is impregnated in pressurized dip tank 21 and squeezed out to form a filament, drying is done in drying furnace 22, coating of polyimide layer is carried out in the polyimide coating device 23 (the device may be a polyimide tape wrapping device as well), and drying is further performed by drying furnace 24.

In this case, wrapping of new fiber can be performed after dipping in epoxy and drying or polyimide layer formation process can be carried out after wrapping as well.

[Effect of the invention]

As described above, in the aerial power cable of the present invention, the weight of the power line itself can be reduced and loosening of the aerial power cable can be significantly reduced. Thus, the present invention is very useful since steel towers with reduced height can be used and an adequate energy supply capacity can be attained.

4. Brief description of figures

Fig. 1 is a cross-section view that shows an application example of the aerial power cable of concern in the present invention. Fig. 2 shows a specific structural example of the FRP wire used as the tension member described above, and Fig. 2(a) is the front view and Fig. 2(b) is the cross-section view. Furthermore, Fig. 3 shows a different application example, and Fig. 3(a) is the explanatory front view and Fig. 3(b) is the cross-section view. Fig. 4 and Fig. 5 each show different application examples, and in Fig. 4 and Fig. 5, (a) is the explanatory front view and (b) is the cross-section view. Fig. 6 shows a different application example with metal tape A used as a metal casing, and Fig. 6(a) shows the front view, and Fig. 6(b) shows the cross-section view at section A-A of Fig. 6(a). Fig. 7 shows the cross-section view of a different application example of element wire used as a coating layer. Fig. 8 shows the case where a polyimide film is used as a wrapping layer, and Fig. 9 shows a cross-section view of the power line where an FRP wire coated with polyimide is used as the tension member.

Fig. 10(a) is the front view of the FRP cable bonded with polyimide layer, and Fig. 10(b) is the cross-section view. Fig. 11(a) is an explanatory drawing wherein element wires are

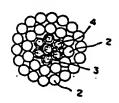
arranged and wrapping with a polyimide tape is carried out, and Fig. 11(b) is the cross-section view. Fig. 12 is a chart showing the heat resistance test results, Fig. 13 is a schematic diagram of the production device used for the polyimide coated FRP wire, and Fig. 14 is a cross-section view that shows a conventional steel-cored aluminum cable wire. [Explanation of codes]

- 1: Galvanized steel wire
- 2: Aluminum element wire
- 3: Metal casing
- 3A: Metal tape
- 4: FRP wire
- 5: Plastic
- 6: Perforation
- 10: Polyimide layer
- 20: Bobbin
- 21: Pressurized dipping tank
- 22: Drying furnace
- 23: Polyimide coating device
 - 24: Drying furnace

Applicant: Hitachi Cable Corp.

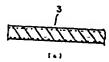
Agent: Fujio Satoh, Patent attorney

[Fig. 1]



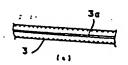
- 2: Aluminum wire element
- 3: Metal casing
- 3A: Metal tape
- 4: FRP wire 5: Plastic

[Fig. 2]



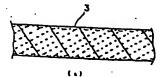


[Fig. 3]



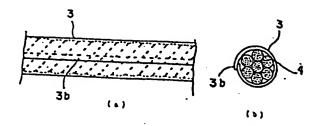


[Fig. 4]

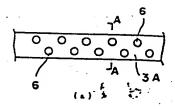




[Fig. 5]



[Fig. 6]





[Fig. 7].

3: Metal casing

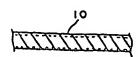
3A: Metal tape

3b: Overlapped edges

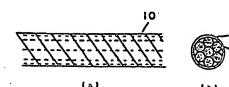
- 4: FRP wire
- 6: Perforation
- 10: Polyimide layer



[Fig. 8]



[Fig. 11]



4: FRP wire

10: Polyimide layer

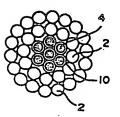
[Fig. 9]

; ;

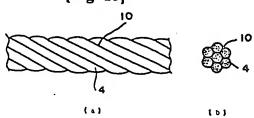
2: Aluminum wire element

4: FRP wire

10: Polyimide layer



[Fig. 10]



[Fig. 12]

Vertical axis: Tensile strength (kgf/mm²)

Horizontal axis:

Left side:

Epoxy resin-

Center:

Polyimide film + epoxy resin

Right side:

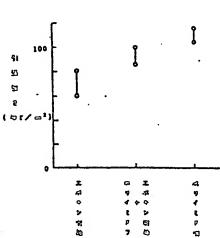
Polyimide resin

Diameter of wire element: 0.5 mm Carbon fiber: 15 μm

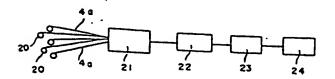
Volume ratio vf=40%

400°C x 1 minute retention

(0.2 cm^t)



[Fig. 13]



1: Galvanized steel wire

2: Aluminum element wire

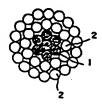
4a: Fiber yarn 20: Bobbin

21: Pressurized dipping tank

22: Drying furnace

23: Polyimide coating device 24: Drying furnace

[Fig. 14]



19日本国特許庁(JP)

⑩特許出願公開

◎ 公開特許公報(A) 平3-129606

Sint. Cl. 3

識別記号

庁内盛理番号

❸公開 平成3年(1991)6月3日

H 01 B - 5/08

2116-5G

審査節求 未請求 讀求項の数 4 (全7頁)

劉発明の名称 架空送電線

②特 顧 平1-228797

②出 願 平1(1989)9月4日

優先権主張 **國平 1 (1989) 7 月27日 國日本(JP) ③特願** 平1-195229

②発明者下嶋 滑志 茨城県土浦市木田余町3550番地 日立電線株式会社金属研

究所内

⑩発 明 者 大 岛 與 洋 茨城県日立市川尻町1500番地 日立電線株式会社豊浦工場

内

⑩発 明 者 飛 田 修 二 茨城県日立市川尻町1500番地 日立電線株式会社豊浦工場

内

⑪出 願 人 日立電線株式会社

19代 理 人 弁理士 佐藤 不二雄

東京都千代田区丸の内2丁目1番2号

明 紐 啓

- 1. 発明の名称 架空送電線
- 2. 特許請求の随題
- (1) テンションメンバーとしてアラミド機能、シリコンカーバイド機能あるいは炭袋機能の如き抗張力の大きな有疑又は無疑機能を強定のある合成樹脂をバインダーとして結束して機大としたFRP(Fiber Reinforced Plastic) 娘を用いてなる架空退電機において、上記FRP級の単級あるいは熾遽え等によってパイプ状の金属外被を設けてなる架空送電線。
- (2) 外被として使用する金属テープとして穴明 きテープを用いてなる額求項1記録の架空送 受数。
- (3) テンションメンバーとして、炭素機能又は シリコンカーバイド機能をエポキシ樹脂を母 相として結束し、その上にポリイミド樹脂を コーティングし又はポリイミドフィルムをラ

ッピングしたFRP線を銃線として燃合せた 松級を用いてなる架空送電線。

- (4) テンションメンバーとして、炭素繊維又はシリコンカーバイド徳雄をエポキシ樹脂を母相として結束したFRP殻を素級として総合せ、これら総合せ素級間をポリイミド樹脂で結合しあるいは総合せ外間をポリイミドフィルムで被覆した総級を用いてなる架空送電器、
- 3. 発明の詳細な説明

[産業上の利用分野]

本発明は、架空送電線に関し、とくに送電線自体を呼吸化し、架線弛度の低下を大巾に抑制し、 狭塔の高さそのものを現状よりも低くすることを 可能にし得る改良された架空送電線に関するもの である。

[従来の技術]

鉄塔間に架級し電源地より窓力を送電する架空 送電線は、従来より第14回に示すような鋼心アルミ猛線が使用されてきた。すなわち、1はテンションメンバーとなる亜鉛メッキ類級であり、当

該亜鉛メツキ図拠1、1を総合せて図心とし、その外周に専営メンバーとしてのアルミ窓位2、2を図のように総合せて総線に相成してなるものである。

近年、電力需要の増大は著しく、同じ選回図を 用いてできるだけ選配容量を増加できるようにし たり、あるいは鉄塔の高さを可能な関り低く墜設 し、健体的な登録の節減を図ろうとする気返が次 第に高まりつつある。

遠電級の外径を太くすることなくあるいは係督を高くすることなく、送電級の選回客員を増大させる手段として、

- (1) 図心の比強度(引張致さ/放及)を大きくし、細い図数によって十分な張力雄物を可能ならしめ、当該図心を細くした分だけ称電メンバーとなるアルミ森協の占める断函額を大きくする。
- (2) 図心として従来の亜鉛メッキ四位の代りに 逸勝張係致が阅線のほぼ 1 / 1 0 であるアン バー級を用い、送電線の通電容量を増大させ

て 超電による加熱が生じ、送電線全体が熱球 関する場合に、前記熱磁張係数の小さいアン バー域にテンションメンバーとしての役割を 暴させ、架線強度の低下を防止する。

(3) 上記亜鉛メッキ図線やアンバー線の代りに 選及が図線の1/5程度と極めて遅いアラミ ド磁磁、炭素 偽姫などをポリエステル系 樹脂 あるいはエポキシ系 樹脂のような強度の大き い樹脂により結束して微状としたFRP 級を 用い、テンションメンバーとしての強度を 限しつつ電線であるのの単型を小さくしな 果的に電線の自重による弛度の低下を小さく する。

といった図々な提察がなされている。

[発明が解決しようとする課題]

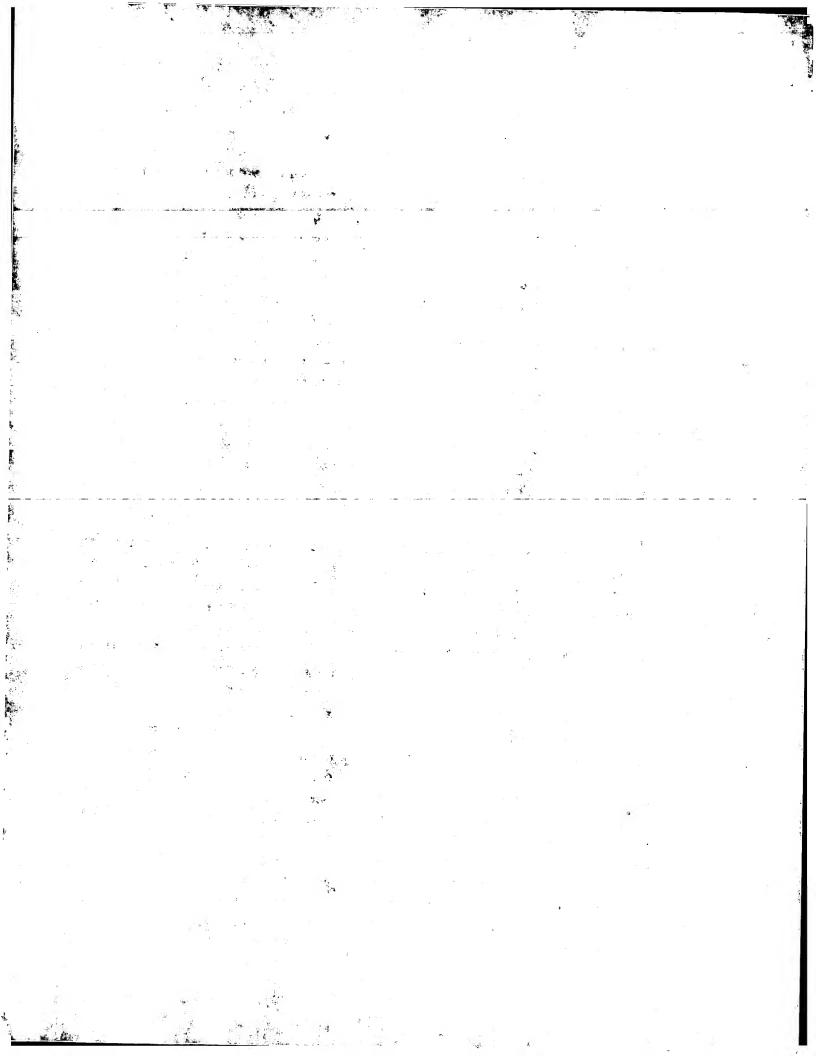
上記提窓のうち(2)のアンバー機をテンョンメンバーとする送電級はすでに突用化されているが、機感張係致を下げることはできてもアンバー機そのものの強度は顕微に比べると小さく、(1)の提案であるテンションメンバーを細くし、等電

メンバーの占める断面覆を大きくするという改替 録には適用できない。また、アンバー風は登丘に おいて母森の亜鉛メッキ四億と同等であり、架似 祖力が同等に付加されねばならないという問題が ある。(3)のFRP級を用いる提案は、凸錐の 孤親によっては単位断面殺における強窟において 回線よりも促るといわれており、(1)の提案あ るいは(2)の提案に共に対応し得ると今えられ る。しかし、このようなFRP娘を结束するバイ ンダーとしての役目をなすアラスチックは、上記 (1)あるいは(2)の提致において使用されて いる金属と比較すると、耐急性が極めて駆く高温 下では発火する可能性もある。また、上記ポリエ ステル系やエポキシ系の歯脂をパインダーとする FRP線は曲げや行窓物性が忍く陥いという欠点 がある。このため、かかるFRP娘をテンション メンバーとする送電線を設迫する場合には、従来 の迅電級用の増胴を有するドラムを使用すること ができず、また架板工事においても従来よりも延 瓜虫のホイールの径を大きくしたり、仮塔に吊下 する金専の半径をも大きくしたりして電線に強い 曲げが付加されないように配慮する必要がある。

また、エポキシ系樹脂を用いても耐熱性に劣る 点に問題があり、上記憶経の耐熱性は1200~ 2500℃と極めて高いにもかかわらず、FRP としてテンションメンバーとした電機の使用上の 温度は高々150℃程度であるため、機野張係致 を小さくしたことの効果は前記アンバー数程には 乳銀できない。

また、長時間の使用に対しても熱的劣化が予想 され、長期間信頼性を必要とする架空送電線用テ ンションメンバーとしては欠点がある。

本発明の目的は、上記したような実俗にかんがみ、テンションメンバーとしてFRP級を用いしかもほぼ従来の類心アルミ協協と同等の疑違を用いて疑違し、あるいは同等の架級工具あるいは架級用部品を用いて延ぬあるいは架機することができる新規なFRP級をテンションメンバーとして使用してなる架空送電線を提供しようとするしのである。



[録照を解決するための手段]

本発明は、テンションメンバーとしてアラミド 母雄、シリコンカーバイド母雄あるいは炭素母雄 の如き抗張力の大きな有限又は無限恐能を強度の ある合成樹脂をバインダーとして嬉爽して似状と したFRP娘を用いてなる架空送電線において、 上記FRP殴の単位あるいは協協の外間に金属テ ープによる毎回あるいは概念え等によるパイプ状 の金鳳外放を設けたものであり、またその外彼と して使用する金属テープとして穴明きテープを用 いたものであり、あるいはまた、テンションメン パーとして、炭桑塩雄又はシリコンカーパイドロ 碇をエポキシ樹脂を母相として結束し、その上に ポリイミド母鼠をコーティングし又はポリイミド フィルムをラッピングしたFRP切を発放として 協合せた滋椒を用い、さらに、炭気は雄又はシリ コンカーバイドは碇をエポキシ樹脂を母相として 店 束した FRP 級を 玩似として 試合せ、これら 磁 合せ衰竭間をポリイミド樹脂で結合しあるいは縁 合せ外周をポリイミドフィルムで被狙した協協を

であり、2はこれらテンションメンバーの周囲に 試合されたアルミ案線である。

第2図は上記のようにしてテンションメンバーとして使用されるFRP殻の具体的构成例の一を示すものであり、第2図(a)はその説明正面図、同図(b)はその端面図である。本実施例においては、金属テープを図のように容に巻回しFRP 級4の外間にバイプ状の金属外被3を形成した例を示すものである。

また、第3図は別な実施例を示すものであり、 第3図(a)はその説明正面図、同図(b)はその端面図であって、本実施例においては金属テー アを概率えにし、その突合せ端級を接合させず間 隙部3aを形成するようにしたものである。

上記のように、金属外被を押出被冠にみられるような密針状態に被冠せず、巻回あるいは磁識えにより部分的な間隙が形成されるように相成するのは、バインダーとして使用されている御胎から宿命的に発生するガスがパイプ状の金属外被内に針じ込められ、それが膨張して破裂するおそれの

用いたものである。

[作用]

FRP級の外周に金属テープよりなる金属外被を設けると、当該金属テープがバッファ圏として作用し、FRP級の曲げや領球による腕さを著しく改革することができると共に、内部の樹脂の絵による劣化を効果的に防止し、長期間にわたり間額性のあるFRP袖強アルミ総線を得ることができる。

また、上記金属テープに代えて、耐然性に優れ 強屁の大きいポリイミド樹脂を用いても、上記バ ッファ尼としての効果を十分に発担させることが できる。

[奖尬例]

以下に、本発明について実施例を参照し説明する。

第1 図は本発明に係る架空送電線の実施例を示す断面図である。

図において4は、テンションメンバーとなる FRP娘、3はその外周に設けられた金属テープ

あるのを防止するためである。

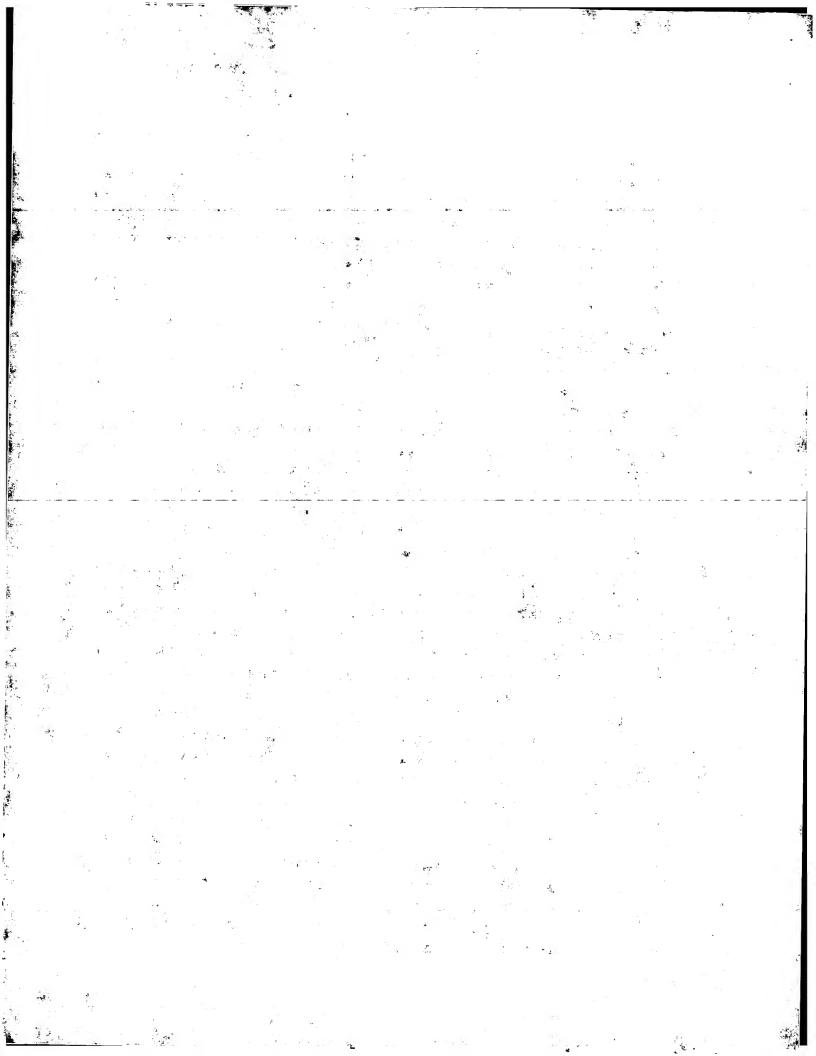
従って、本発明においては、後述する穴明色テープを用いる場合以外、金属テープを溶接したり してパイプ内部にFRP線を密封するような状態 にしないことが重要である。

第4および5図はさらに別な実施例を示すもの であり、FRP娘そのものを協設として相成し、 その協協の外間に金甌テープよりなる金属外被を 形成した例をそれぞれ示すものである。

すなわち、第4図はFRP以4、4の窓線の外間に金瓜テープを物回して金瓜外被3を形成したものであり、同図(a)はその説明正面図、(b)はその端面図ある。第4図における5は介在プラスチックであるが、例えば金属テープを発回するに当りエポキシ接着剤の如き接着剤をFRP線の外間に塗布し、その上に金瓜テープを発回して金瓜外被3を設ければ接着剤そのものがその後硬化し介在プラスチック5を形成することができる。

第5回は、FRP報4、4を監報に制成し、その外間に金属テープを継添えしてその端級を選ね

.



合せ郎 3 b と した 例を示すものであり、 第 5 図 (a) はそのように 们成した 説明正 回図、 関じく (b) はその 幅面 図である。

この場合においても量ね合せ部3bは厚に量ね合せ状態にしておくのみに止め、溶無等をしないことが大切であり、このような重ね合せ部を形成しておくことでFRP鼠より発生したガスがこの 超ね合せ部3bより強れ出ることができるように 和成しておく必要がある。

第6図は金鳳外欲として使用する金鳳テープ 3 Aの別な突前例を示すものであり、同図(a) はその平面図、同図(b)は同図(a)のA-A 断面図を示すものである。

本実的例においては、図に示すように食風外欲を形成するためのテープ3Aそのものに穴 6.6 が形成されている。このような穴明を食風テープ3Aを健用するほには、FRPの外間に食風外被を形成するに当りシーム溶接するなどして接合部を溶接容針状態に形成しても、内部のFRPより発生したガスは、穴 6.6 より逃げることができ

第7図は、卒発明に使用するテンションメンバー用 会級としての別な実施例を示すものであり、 炭素 徴 縦 又はシリコンカーバイド 口 錠 を エポキシ 樹脂を 母相として 姑 取した FRP 臼 4 の外間にポ リイミド 届 1 0 を コーティングした例を示すもの である。

ポリイミド 樹脂は、 欧化点が700 でであり、 高温での強度低下が少なく、 安定性の高い材料で あり、耐熱エナメル値の 被照材料として従来より 広く使用されているものである。

従って、このようなボリイミドをコーティングすることにより、上記した金属テープに比較すれば劣るとはいえ、バッファ闷としての優れた効果を発揮し、FRP頗自然が有する前途した欠点を大中に改容することができ、テンションメンバーとしての有用性を十分に発揮させることができる。この場合の口碇としては、強度や耐保性などの上から炭深口碇かシリコンカーバイド口碇を用いることが好ましい。

第8図は、ポリイミドをコーティングする代り

るから、ガスの封じ込めによる金属外紋の餅張破 綴のおそれを回避することができる。

なお、卒飛明に使用する金成外流にはアルミあるいはアルミ合金テープ、スチールテープあるいはさらにスチールテープの上に亜鉛メッキ等を施したテープなど返宜選択して使用すればよい。

また、卒発明においては、すでに説明したようにFRP協より発生したガスを対じ込めないように均定する必要があり、テーブ間をラップさせるにしてもラップ代についてはできるだけ小さくすることが超ましい。そして、卒発明においてこのようにラップ代を小さくしたり間隙を設けたりしても強定等任を劣化させるおそれはない。

架空送電機のテンションメンバーであるFRP 協の外間に金属外被を設ければ、FRP 協そのも のの長所を適切に発揮させ得ると共にその欠点を 金属外被が適配に補完し、隆昼にして引張り強度 の大きな架空送電線を顕進することが可能になり、 しかも長期的信頼性を確立することができる。

に、ポリイミドフィルムをラッピングし、ポリイミド尼10を形成させたものであり、このようなラッピングによってポリイミド層10を形成しても益支えはないのである。

第9図は、上記したようにFRP線4上にポリイミド尼10を形成した緊急を試合せてテンションメンバーとし、その上にアルミ突線2、2を試合せた卒発明に係る実施例電線の断面図を示すものである。

この突筋例は、上記したようにFRP線4の単級ごとにポリイミド阿10を被冠したものを用いているが、例えば第10図に示すようにFRP線4、4を突線としてまず総合せ、これら突線間をポリイミド部胎で結合してもを支えなく、同図(a)はそのように紹成した突旋例の正面見取図、同図(b)はその断面図を示したものである。

第11図は、さらに別な実施例を示すものであり、FRP級4、4を承認として並列せしめ、その外周をポリイミドフィルムで協冠してポリイミド周10を形成したものであり、周図(a)はそ

				•
				•

の説明見取図、同図(b)はその断面図であって、 このような視成としても登支えはない。

第12図は、切輪にその材成を示したFRP複の耐熱性試験を行なった結果を示すプロット図であるが、エボキシ観話含没のみのFRP級に比べ、ボリイミドを位包することにより耐熱性の向上を図り得ることがよくわかる。ボリイミドのみを含没してFRP級とすれば、耐熱性は最高となるが、ポリイミドは非常に高価であり、経済性の点を分毀すると、上記した各実施例のような材成とすることが窓用性の上からみて好ましいのである。

第13図は、本発明に係る実施例素似の製造方法の具体例を示す説明図であり、ボビン20. 20より口能ヤーン4a.4aを送り出し、加圧合没和21においてエポキシ合没を行なってダイスにより爆発に放り、乾燥炉22で乾燥させた後、ボリイミド館で設定23(これはボリイミドープ袋設置であってもよい)において乾燥する。

なお、エポキシ合没乾燥処理した役に新たな似

1:亜鉛メッキ図級、

2:アルミ緑似、

3: 金属外被、

4: FRP 28、

促をラッピングしながらあるいはラッピングした 後にポリイミド圏形成処理を行なうようにしても 恣支えはない。

[発明の効果]

以上の通り、本発明に係る突空送電級によれば、送電級自体を軽蔑化し、突線弛度の低下を大巾に抑制できることとなり、現状よりも高さの低い鉄塔を駆殴して十分な送電容江を配保できるという大きな特徴を発却することができる。

4. 図面の顔単な説明

第1図は本発明に係る契空送試験の実施例を示す断面図、第2図は本発明に使用するFRP級の実施例の一を示すものであり、(a)はその説明正面図、(b)はその端面図、第3図はさらに別な実施例を示すものであり、(a)はその説明正面図、(b)はその場面図、第4および5図はFRP以を総設とした場合の2機の実施例を示すものであり、第4および5図において(a)はそれぞれの説明正面図、(b)はそれぞれの端面図、第6図(a)は本発明の金紹外彼として使用する

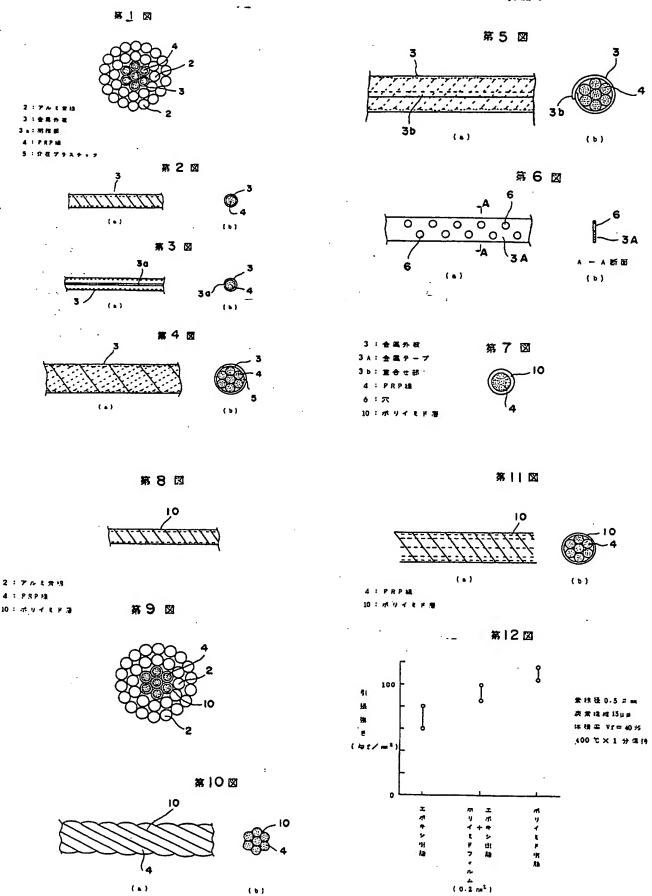
6:穴、

10:ポリイミド間。

出现人 日立 包 總 株 式 会 社代理人 护型士 佐 窟 不二硷

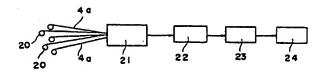
					•
			. 37		
-	 	÷			.
			¥		
	,				

特別平3-129606(6)

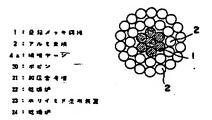


							•
12	A.g.		-	4 60	, es	on the state of	

第13図



14 🕅



					; ;
•					